**(21)** 

0

® BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



Offenlegungsschrift 2

Aktenzeichen:

27 50 421 P 27 50 421.8

Anmeldetag:

11. 11. 77

Offenlegungstag:

17. 5.79

3 Unionspriorität:

**60 60 60** 

Bezeichnung:

Meßverfahren und Meßvorrichtungen für die Herstellung von

Vielfach-Schichtsystemen

Anmelder:

Leybold-Heraeus GmbH, 5000 Köln

**@** 

Erfinder:

Stengel, Wolfgang, Dipl.-Phys., 8000 München

Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht zu ziehende Druckschriften:

DE-AS 12 14 970

DE-AS 10 79 920

DD 1

DD

1 06 203 47 848

## Ansprüche:

5

10

15

20

- Meßverfahren für die Herstellung von Vielfach-Schichtsystemen aus abwechselnd hoch- und niedrigbrechenden Schichten auf transparenten Substraten unter kontinuierlicher Erfassung des Transmissions- und/oder Reflexionsverhaltens von Schichten, die gleichzeitig auf ein Testglas aufgebracht werden, welches von im wesentlichen monochromatischem Meßlicht beaufschlagt wird, wobei der jeweils reflektierte oder durchgehende Lichtanteil gemessen und das Meßergebnis zur definierten Unterbrechung des Beschichtungsvorganges verwendet wird, dadurch gekennzeichnet, daß zum Messen abwechselnd jeweils eines von mindestens zwei Testgläsern (23, 24) gleichzeitig einem Meßlichtstrahl und dem jeweils gleichen Strom des Beschichtungsmaterials ausgesetzt wird, so daß die hochbrechenden Schichten jeweils auf das eine Testglas und die niedrig brechenden Schichten jeweils auf ein anderes Testglas aufgebracht werden.
- 2. Meßverfahren nach Anspruch 1 für die Messung des Schichtaufbaus in Vakuumaufdampfanlagen, dadurch gekennzeichnet, daß jedes der Testgläser (23, 24) jeweils nur während des Verdampfens des gleichen Beschichtungsmaterials in dessen Dampfstrom und in den Strahlengang des Meßlichts eingebracht wird.
- 3. Meßverfahren nach Anspruch 1 für die Messung des Schichtaufbaus in Katodenzerstäubungsanlagen mit hoch- und niedrigbrechenden Targetmaterialien, dadurch gekennzeichnet, daß

909820/0116

19. Oktober 1977°
 77512

2

-2-

jedem Target (57, 58) gegenüber ein Testglas (23, 24) im Strahlengang einer Meßlichtquelle angeordnet ist, und daß die Substrate (21) abwechselnd in den Einflußbereich der verschiedenen Targets gebracht werden.

- 4. Vorrichtung zur Durchführung des Meßverfahrens nach den Ansprüchen 1 und 2, bestehend aus mindestens einer Meßlichtquelle mit einem zugeordneten Empfänger, einem elektrischen Schaltkreis für die Verarbeitung des Empfängersignals und einem Testglashalter für die Einbringung von Testgläsern in den Strahlengang der Meßlichtquelle, dadurch gekennzeichnet, daß der Testglashalter (22, 43) mindestens zwei Aufnahmen (44, 45) für Testgläser (23, 24) sowie einen Antrieb (26) aufweist, mit dem die Testgläser abwechselnd in den jeweiligen Dampfstrom und den Strahlengang (30) des Meßlichts einführbar sind.
- 5. Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens nach den Ansprüchen 1 und 3, bestehend aus mindestens einer Meßlichtquelle mit je einem zugeordneten Empfänger, einem
  elektrischen Schaltkreis für die Verarbeitung der Empfängersignale, mindestens zwei Testglashaltern und
  mindestens einem Substrathalter, dadurch gekennzeichnet,
  daß die Testglashalter (59, 60) den Targets (57, 58)
  gegenüber stationär angeordnet sind, und daß der Substrathalter (61) zwischen den Testglashaltern und den
  Targets in den Einflußbereich der Targets einführbar ist.

3 -2-

LEYBOLD-HERAEUS GmbH & Co. KG Bonner Straße 504 5000 Köln - 51

" Meßverfahren und Meßvorrichtungen für die Herstellung von Vielfach-Schichtsvstemen "

Die Erfindung betrifft ein Meßverfahren und Meßvorrichtungen für die Herstellung von Vielfach-Schichtsystemen aus abwechselnd hoch- und niedrigbrechenden Schichten auf transparenten Substraten unter kontinuierlicher Erfassung des Transmissions- und/oder Reflexionsverhaltens von Schichten. die gleichzeitig auf ein Testglas aufgebracht werden, welches von im wesentlichen monochromatischem Meßlicht beaufschlagt wird, wobei der jeweils reflektierte oder durchgehende Lichtanteil gemessen und das Meßergebnis zur definierten Unterbrechung des Beschichtungsvorganges verwendet wird.

Die Herstellung von Vielfach-Schichtsystemen, die auch als Interferenz-Schichten bezeichnet werden, spielt bei optischen Erzeugnissen wie Kaltlichtspiegeln, Filtern etc. eine bedeutende Rolle. Es handelt sich darüm, innerhalb eines vorgegebenen Wellenlängenbereichs eine möglichst vollständige Transmission oder Reflexion an dem Vielfach-Schichtsystem zu erreichen, in den außerhalb liegenden Wellenlängenbereichen jedoch möglichst übergangslos eine vernachlässigbare Transmission bzw. Reflexion zu erzielen. Die Erfüllung dieser Forderungen

setzt eine möglichst große Zahl von Einzelschichten voraus, wo-20

909820/0116

10

19. Oktober 1977 77512

4

- X-

bei etwa 20 bis 30 einzelne Schichten üblich sind. Bei der Herstellung der Einzelschichten muß die zusätzliche Forderung beachtet werden, daß die Dicke jeder Einzelschicht möglichst genau einer Viertelwellenlänge des verwendeten, monochromatischen Meßlichts entspricht. Dies setzt nicht nur eine genaue Erfassung des zeitlichen Verlaufs des optischen Verhaltens der Schicht während des Schichtaufbaus voraus, sondern auch die Umsetzung der hierbei erhaltenen Meßwerte in einen Vorgang, der den Beschichtungsvorgang zeitlich genau definiert und möglichst abrupt unterbricht. Die Unterbrechung des Beschichtungsvorganges kann beispielsweise durch Einschwenken einer Blende in den Strom des Beschichtungsmaterials bewirkt werden.

Geringfügige Abweichungen in den Schichtdicken sind in den Anfangsschichten nicht besonders störend, weil derartigen Vielfach-Schichtsystemen ein sogenannter Autokompensationseffekt inne wohnt, d.h. geringe Abweichungen in der Schichtdicke können beim Aufbau der nächsten Schichten ausgeglichen, d.h. kompensiert werden. Dieser Autokompensationseffekt nimmt jedoch für die letzten Schichten des Systems ab. Beim Aufbau der letzten Schichten eines Vielfach-Schichtsystems haben sich jedoch die herkömmlichen Meßverfahren und -anordnungen als wenig brauchbar bzw. kompliziert zu bedienen erwiesen, weil die Meßsignale, die die Beendigung einer Viertelwellenlängenschicht anzeigen, nicht mehr genau erfaßbar bzw. unterscheidbar sind. Zum Verständnis dieses Vorganges wird auf die nachfolgend physikalische Gesetzmäßigkeit verwiesen:

- 5 -

5 - 4-

Während des Aufbaus einer Schicht aus dielektrischem Material hat die Intensität eines durch das Meßobjekt hindurchgehenden oder von diesem reflektierten Meßlichtstrahls einen schwankenden Verlauf nach Art einer Sinuskurve. Dabei wird ein erstes Maximum bzw. Minimum bei einer Schichtdicke von einer Viertelwellenlänge erreicht, ein zweites Maximum bzw. Minimum bei einer Dreiviertelwellenlänge. Dazwischen liegt ein Minimum bzw. Maximum bei einer halben Wellenlänge. Die Absolutwerte der Maxima und Minima verschieben sich etwas mit zunehmender Schichtdicke, jedoch spielt dies für das Meßverfahren keine ausschlaggebende Rolle. Bei der Erzeugung von Schichten mit einer Dicke von einer Viertelwellenlänge muß somit die Abschaltung beim Auftreten eines Maximums oder Minimums des Meßsignals erfolgen. Um einen definierten Schaltpunkt beispielsweise für die Blendenbetätigung zu erhalten, wird das Meßsignal häufig differenziert, so daß die Abschaltung beim Nulldurchgang des integrierten Signals durch einen sogenannten Nulldetektor herbeigeführt werden kann.

Die Messung des Schichtaufbaus erfolgt im allgemeinen nicht an den Substraten selbst, sondern an sogenannten Testgläsern, die inmitten der Substrate an einer Stelle angeordnet sind, an der Schichteigenschaften erzeugt werden, die denen der auf den Substraten niedergeschlagenen Schichteigenschaften entsprechen. Es ist bekannt, eine Vielzahl von Testgläsern in einem Magazin eines Testglaswechslers bereit zu halten und die einzelnen Testgläser nach Beendigung des Beschichtungsvorgangs auszuwechseln.

- 6 -

10

- 8

Um die gleichen Kondensationsbedingungen zu haben und die Vorteile der Autokompensation auch bei der Messung ausnutzen zu können, wurden bei anderen bisher bekannten Meßverfahren sämtliche Schichten eines Vielfach-Schichtsystems auf dem gleichen Testglas niedergeschlagen. Dies hat zur Folge, daß die für Meßzwecke allein ausschlaggebende Differenz zwischen den Intensitätsmaxima und -minima des Meßlichtstrahls mit zunehmender Schichtzahl abnimmt. Bei den Meßsignalen muß die Gleichspannungskomponente kompensiert werden, was bei der Transmissionsmessung mit ihren kleineren Absolutwerten bei gleicher Signalamplitude schaltungstechnisch einfacher ist als bei der Reflexionsmessung mit ihren höheren Absolutwerten. Dies führt dazu. daß bei der Reflexionsmessung etwa ab der 8. bis 10. Schicht, bei der Transmissionsmessung etwa ab der 16. bis 20. Schicht die Amplitudendifferenz so klein wird, daß sie für Meßzwecke nicht mehr ausreichend ist. Um die Abnahme der Differenz mit fortschreitender Zahl der Einzelschichten auszugleichen, wurde bisher in der Regel so verfahren, daß der Verstärkungsgrad eines in der Schaltung für die Signalverarbeitung des Meßlichtstrahls erhaltenen Verstärkers nach der Erzeugung jeder Einzelschicht soweit nachgeregelt wurde, daß die Differenz zwischen dem Maximum und dem Minimum der Intensität des Meßlichtstrahls im wesentlichen konstant gehalten wurde. Eine solche Maßnahme erfordert große Aufmerksamkeit bei der Bedienung einer Beschichtungsanlage und ist außerdem zeitaufwendig. Sie steht einer Automatisierung des Herstellverfahrens für Vielfach-Schichtsysteme entgegen. Hinzu kommt aber vor allem, daß mit zunehmendem Verstärkungsgrad auch der unvermeidbareStörpegel in der Signalspannung entsprechend mitverstärkt wird, so daß sich ein zunehmendes "Rauschen" bemerkbar macht, welches bei Schichtzahlen oberhalb etwa 12 Einzelschichten eine genaue Erfassung eines Intensitätsmaximums oder -minimums genauso unmöglich macht, wie die exakte Erfassung eines Nulldurchgangs in dem differenzierten Meßsignal. Ein definiertes Abschalten des Beschichtungsvorgangs wird damit unmöglich, so daß Schichtdickenabweichungen mit zunehmender Schichtzahl größer werden, wobei sich insbesondere bei den letzten Schichten Schichtdickenabweichungen deshalb

909820/0116

10

15

20

25

30

19. Oktober 1977 .

77512

7

क्षातुक्य शिक्षात्रक र

· 7 ·

störend bemerkbar machen, weil eine Autokompensation nicht mehr möglich ist.

Der Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, ein Meßverfahren und Meßvorrichtungen für die Herstellung von Vielfach-Schichtsystemen anzugeben, bei denen Maxima und Minima im Intensitätsverlauf des Meßsignals auch bei fortschreitendem Schichtaufbau noch deutlich erkennbar sind, so daß eine Nachregelung des Verstärkungsgrades des Verstärkers in der Auswerteschaltung überflüssig ist.

Die Lösung der gestellten Aufgabe erfolgt bei dem eingangs beschriebenen Meßverfahren erfindungsgemäß dadurch, daß zum Messen abwechselnd jeweils eines von mindestens zwei Testgläsern gleichzeitig einem Meßlichtstrahl und dem jeweils gleichen Strom des Beschichtungsmaterials ausgesetzt wird, so daß die hochbrechenden Schichten jeweils auf das eine Testglas und die niedrigbrechenden Schichten jeweils auf ein anderes Testglas aufgebracht werden.

Durch eine solche Maßnahme wird erreicht, daß der Intensitätsverlauf über sämtliche Maxima und Minima der auf einem Testglas niedergeschlagenen Schichten des gleichen Dielektrikums von Schicht zu Schicht im wesentlichen unverändert bleibt. Hierdurch bleibt auch die Differenz zwischen Intensitätsmaximum und -minimum der einzelnen Schichten im wesentlichen unverändert, so daß eine Anpassung der Fotometerempfindlichkeit durch Skalenspreizung bzw. Nachregeln des Fotometerverstärkers nicht erforderlich ist. Die Meßempfindlichkeit und die Signalverstärkung bleiben während des Beschichtungsvorganges konstant. Durch die erfindungsgemäße Maßnahme wird

909820/0116

20

·25

8

-8-

auch der Rauschanteil des Meßsignals nicht mit zunehmender Schichtzahl verstärkt, sondern kann von der ersten bis zur letzten Schicht vernachlässigt werden. Durch den Wegfall einer laufenden Anderung der Signalverstärkung eignet sich 5 das Meßverfahren insbesondere für die manuelle und automatische Herstellung von optischen Vielschichtsystemen wie Kaltlichtspiegel, Laserspiegel, Kantenfilter etc. Durch die Unterdrückung des ansonsten laufend zunehmenden Rauschanteils wird für jede Schicht eine Beendigung des Be-10 schichtungsvorgangs im Intensitätsmaximum oder -minimum des Meßsignals oder im Nulldurchgang des differenzierten Meßsignals ermöglicht. Die Schichtdicken der Einzelschichten können somit innerhalb enger Toleranzen gehalten werden, daß auf den Autokompensationseffekt verzichtet werden kann. 15 Bei einem Meßverfahren für die Anwendung in Vakuumaufdampfanlagen wird am besten so verfahren, daß jedes der Testgläser jeweils nur während des Verdampfens des gleichen Beschichtungsmaterials in dessen Dampfstrom und in den Strahlengang des Meßlichts eingebracht wird. In diesem 20 Falle sind die Testgläser beweglich, wobei das jeweils gerade nicht bedampfte Testglas durch eine Abschirmvorrichtung vor einer Dampfkondensation geschützt wird.

Bei Katodenzerstäubungsanlagen, in denen hoch- und niedrigbrechende Targetmaterialien auf mehreren Katoden angeordnet 25 sind und bei dem die Substrate auf einem Substrathalter angeordnet sind, der mit jedem Target zur Deckung gebracht werden kann, wird zweckmäßig so verfahren, daß jedem Target gegenüber ein Testglas im Strahlengang einer Meßlichtquelle angeordnet ist, und daß die Substrate abwechselnd in den

909820/0116

19. Oktober 1977
 77512

\_ ہو \_

Einflußbereich der verschiedenen Targets gebracht werden. In diesem Falle ist im Einflußbereich eines jeden Targets je ein Testglas ortsfest angeordnet, welches stets gemeinsam mit den Substraten bestäubt wird. Durch die ortsfeste Anordnung der Testgläser muß jedem Testglas eine eigene Meßlichtquelle zugeordnet werden.

Die Erfindung bezieht sich außerdem auf Vorrichtungen zur Durchführung des Meßverfahrens in Aufdampfanlagen einerseits und in Katodenzerstäubungsanlagen andererseits, die gekennzeichnet sind durch die in den Vorrichtungsansprüchen angegebenen Merkmale.

Das erfindungsgemäße Meßverfahren sowie eine beispielhafte Meßanordnung und Meßdiagramme, die auf die bekannte und auf die erfindungsgemäße Weise gewonnen wurden, seien nachfolgend anhand der Figuren 1 bis 7 näher erläutert.

## Es zeigen:

5

10

15

- Figur 1 einen Vertikalschnitt durch eine Vakuum-Aufdampfanlage mit einer Vorrichtung zur Durchführung des erfindungsgemäße Meßverfahrens,
- 20 Figur 2 eine Draufsicht auf einen Testglashalter mit mehreren Aufnahmen für Testgläser, die nacheinander in den Dampfstrom gebracht werden können,
  - Figur 3 einen Vertikalschnitt durch eine Katodenzerstäubungsanlage mit einer Vorrichtung zur Durch-

909820/0116

10 - 10 -

führung des erfindungsgemäßen Meßverfahrens,

- Figur 4 einen Intensitätsverlauf des Meßsignals in Abhängigkeit von der Anzahl der Einzelschichten, wie er sich bei einer Messung nach einem bekannten Reflexions-Meßverfahren ohne Anderung der Verstärkungseinstellung ergeben würde,
- figur 5 die Gegenüberstellung von Meßsignalen und differenzierten Meßsignalen, die unter Anpassung des Verstärkungsgrades bei einem herkömmlichen Meßverfahren beim Aufbau der Schichten 19, 20 und 21 gewonnen wurden,
- Figur 6 den zeitlichen Verlauf des Meßsignals analog Figur 4, jedoch unter Anwendung des erfindungsgemäßen Meßverfahrens und
- Figur 7 die Gegenüberstellung von Meßsignalen analog
  15 Figur 5 für die Schichten 19, 20 und 21, jedoch
  unter Anwendung des erfindungsgemäßen Meßverfahrens.

In Figur 1 ruht auf einer Grundplatte 10 unter Zwischenschaltung eines Dichtungsringes 11 eine Vakuumkammer 12. In der Vakuumkammer 12 ist auf der Grundplatte 10 eine Elektronenstrahlquelle 13 in Verbindung mit einem Drehtiegel 14 angeordnet, der mit Näpfen 15 und 16 für die Aufnahme von unterschiedlichem Beschichtungsmaterial versehen ist. In dem Napf 15 befindet sich hochbrechendes und in dem Napf 16 niedrigbrechendes Beschichtungsmaterial. Oberhalb des Dreh-

909820/0116

<sub>.</sub> 5

10

20

11

- 11 -

tiegels ist eine schwenkbare Blende 17 angeordnet, die über eine Welle 18 mit einem Blendenantrieb 19 verbunden ist. Durch Schwenken der Blende 17 in die dargestellte Position kann der Dampfstrom, der von dem jeweils unter Elektronenbeschuß stehenden Napf - im vorliegenden Falle der Napf 16 ausgeht, abrupt unterbrochen werden. Oberhalb des Drehtiegels 14 befindet sich ein Substrathalter 20, der mit Substraten 21 beschickt ist und einen wesentlichen Teil des Querschnitts der Vakuumkammer 12 ausfüllt. Der Substrathalter weist ledig-10 lich eine radiale, schlitzförmige Ausnehmung auf, in der ein Testglashalter 22 mit zwei Testgläsern 23 und 24 angeordnet ist. Der Testglashalter 22 steht über eine Schubstange 25 mit einem Testglasantrieb 26 durch die Vakuumkammer 12 hindurch in Verbindung. Die Testgläser 23 und 24 liegen 15 in Richtung der Schubstange 25 hintereinander, und der Verschiebeweg des Testglasantriebs 26 ist so ausgelegt, daß durch eine Bewegung der Schubstange 25 nach links das Testglas 24 an die Stelle des Testglases 23 gebracht werden kann. Es versteht sich, daß der Testglashalter 22 mit einem 20 nicht dargestellten Testglasmagazin zusammen wirken kann, um gegebenenfalls ohne Uffnen der Yakuumkammer 12 die Testgläser 23 und 24 auswechseln zu können. Um das jeweils gerade nicht benötigte Testglas - im vorliegenden Falle das Testglas 24 gegen ein Bedampfen zu schützen, ist unterhalb des Testglas-25 halters 22 eine Abschirmung 27 angeordnet. Diese Abschirmung besitzt eine Offnung 28, deren Querschnitt im wesentlichen den Abmessungen der Testgläser entspricht. Wenn die Schubstange 25 nach links bewegt wird, gelangt das Testglas 23 über die Abschirmung 27, und das Testglas 24 kommt mit der Uffnung 28 30 zur Deckung.

12 - 22 -

In der Vakuumkammer 12 befindet sich weiterhin eine Meßlichtquelle 29, in der ein gebündelter Meßlichtstrahl 30
erzeugt wird, der auf die Offnung 28 bzw. auf das dahinter
befindliche Testglas 23 (oder 24) ausgerichtet ist. In der
Verlängerung des Meßlichtstrahls 30 ist hinter dem Testglashalter 22 ein Empfänger 31 für den durchgehenden Teil 30a
des Meßlichtstrahls angeordnet. Unterhalb des Testglashalters 22 ist ein weiterer Empfänger 32 für den reflektierten
Teil 30b des Meßlichtstrahls 30 angeordnet. Es versteht
sich, daß je nach dem gewählten Meßverfahren nur einer der
beiden Empfänger 31 oder 32 vorgesehen sein kann. Die
Vakuumkammer 12 ist über einen Saugstutzen 33 evakuierbar.

Die Ausgänge der Empfänger 31 und 32 sind über Leitungen 34 und 35 mit einem Verstärker 36 verbunden, der seinerseits über eine Leitung 37 mit einer Steuerschaltung 38 in Verbindung steht, die über eine Steuerleitung 39 den Blendenantrieb 19 im Sinne einer Öffnungs- oder Schließbewegung ansteuert. Die Steuerschaltung 38 ist über eine weitere Steuerleitung 40 mit einer Steuerschaltung 41 verbunden, die über eine Steuerleitung 42 den Testglasantrieb 26 ansteuert.

Die Anordnung gemäß Figur 1 hat folgende Funktionsweise: Zunächst wird aus einem der beiden Näpfe bei geöffneter Blende 17<sup>+</sup>Beschichtungsmaterial auf die Substrate 21 und das Testglas 23 aufgedampft. Der Schichtaufbau wird mittels der Meßlichtquelle 19, der Empfänger 31 oder 32, des Verstärkers 36 und der Steuerschaltung 38 überwacht. Sobald in der Steuerschaltung 38 ein Intensitätsmaximum und/oder Intensitätsminimum anhand der Empfänger 31 oder 32 oder ein Nulldurchgang des differenzierten Intensitätssignals re-

+) hochbrechendes

909820/0116

15

20

19. Oktober 1977 77512

13 - 18-

gistriert wird, erhält der Blendenantrieb 19 über die Steuerleitung 39 einen Impuls, der die Blende 17 schließt. Unmittelbar danach erhält der Testglasantrieb 26 über die Steuerschaltung 41 gleichfalls einen Impuls, durch den das Testglas 24 an die Stelle des Testglases 23 gebracht wird. Das Testglas 24, das nunmehr zusammen mit den Substraten 21 mit einer niedrigbrechenden Schicht versehen werden soll, ist zum Zwecke einer Intensitätssteigerung des Meßsignals bereits zuvor mit einer einzigen Viertelwellenlängenschicht des hochbrechenden Materials versehen worden. Dieser Schritt läßt sich einfach in das Aufdampfverfahren einbeziehen, in-dem man die ersten beiden Viertelwellenlängenschichten aus hoch- und niedrigbrechendem Material auf das betreffende Testglas aufbringt und dieses Testglas danach nur noch mit niedrigbrechendem Material beschichtet, während das andere Testglas ausschließlich für die Beschichtung mit hochbrechendem Material dient. Außerdem wird durch Drehung des Drehtiegels 14 der Napf mit dem niedrigbrechenden Material an die Auftreffstelle des Elektronenstrahls gebracht, so daß nunmehr - bei geöffneter Blende 17 - das niedrigbrechende Beschichtungsmaterial auf die Substrate 21 und auf das Testglas 24 aufgedampft wird. Sobald auch hier ein Intensitätsmaximum oder -minimum oder ein Nulldurchgang im Meßsignal auftritt, wird die Blende 17 in zuvor beschriebener Weise in den Dampfstrom eingeschwenkt und der Beschichtungsvorgang damit unterbrochen.

Durch erneute Steuersignale wird nunmehr wiederum das hochbrechende Material an die Auftreffstelle des Elektronenstrahls geschwenkt und das Testglas 23 in die dargestellte Position

909820/0116

10

15

20

25

14 - 14 -

in den Strahlengang des Meßlichtstrahls 30 bewegt, worauf sich der Vorgang des Aufdampfens hochbrechenden Materials wiederholt. Der Aufbau der Vielfachschicht wird auf die angegebene Weise fortgesetzt, wobei sich auf den Substraten 21 abwechselnd hoch- und niedrigbrechende Schichten niederschlagen, während auf den Testgläsern 23 und 24 (gegebenenfalls mit Ausnahme der ersten Schicht) sich entweder nur hochbrechende oder niedrigbrechende Schichten niederschlagen.

Für optische Wechselschichtsysteme, die aus mehreren

10 Schichtmaterialien aufgebaut sind und deren Schichtdicken bei verschiedenen Wellenlängen auf die angegebene Weise gemessen werden, wird für jedes Schichtmaterial und jede Wellenlänge ein neues Testglas benötigt, so daß hierfür entsprechende, bekannte Testglaswechsler erforderlich sind.

Figur 2 zeigt einen Testglashalter 43 in Form einer Kreisscheibe mit mehreren Aufnahmen 44, 45 ... für Testgläser 46, 47, .... Der Testglashalter 43 ist an einer Welle 48 befestigt, um die er jeweils soweit geschwenkt werden kann, daß eines der beiden Testgläser 46 und 47 in den Strom des Beschichtungsmaterials und in den Meßlichtstrahl gelangt. Während der Testglaswechsel in Figur 1 durch eine hin- und hergehende Bewegung erfolgt, geschieht dies bei dem Gegenstand nach Figur 2 durch eine Schwenkbewegung um einen Winkel, welcher der Teilung der Aufnahmen 44 und 45 entspricht.

In Figur 3 ist eine Katodenzerstäubungsanlage dargestellt, die aus einer Vakuumkammer 50 besteht, die ihrerseits aus einem

15 - 25 -

Kammeroberteil 51 und einem Kammerunterteil 52 besteht. Im Kammeroberteil 51 sind an vom Kammeroberteil isolierten Tragstangen 53 und 54 katoden 55 und 56 angeordnet, an deren Unterseite Targets 57 und 58 befestigt sind, von denen das Target 57 aus hochbrechendem, das Target 58 aus niedrigbrechendem Beschichtungsmaterial besteht. Dem Target 57 gegenüber ist ein ortsfester Testglashalter 59 für das Testglas 23 und dem Target 58 gegenüber ein ortsfester Testglashalter 60 für das Testglas 24 angeordnet. Beiden Testgläsern sind in analoger Neise wie in Figur 1 Meßlichtquellen 29 und Empfänger 32 für den reflektierten Teil des Meßlichtstrahls angeordnet.

Unterhalb der Katode 55 mit dem Target 57 ist ein Substrathalter 61 mit Substraten 21 angeordnet, wobei die Projektionsfläche des Substrathalters im wesentlichen dem Querschnitt der Targets 57 und 58 entspricht. Der Substrathalter 61 ist mittels einer Welle 62 in der Weise schwenkbar in der Vakuumkammer 50 angeordnet, daß er in die gestrichelt dargestellte Position 61a gebracht werden kann, in der er mit dem Target 58 zur Deckung kommt. Durch Verschwenken des Substrathalters 61 in die beiden dargestellten Positionen ist es möglich, die Substrate 21 bzw. 21a abwechselnd mit den unterschiedlichen Beschichtungsmaterialien zu beschichten, aus denen die Targets 57 und 58 bestehen. Wie in Figur 3 dargestellt, besitzt der Substrathalter 61 eine zentrale Offnung 63, unter der das Testglas 23 bzw. 24 angeordnet ist, und zwar in möglichst geringem Abstand. Durch eine in Figur 3 nicht dargestellte Hubvorrichtung kann erreicht werden, daß das Testglas 23 (und analog auch das

909820/0116

10

20

16 - 25 -

Testglas 24) soweit durch die Offnung 63 nach oben angehoben wird, daß die Oberfläche des Testglases 23 und die Oberflächen der Substrate 21 in einer gemeinsamen Ebene liegen. Auf die angegebene Weise schlägt sich auf dem Testglas 23 das gleiche Schichtmaterial in der gleichen Stärke nieder wie auf den Substraten 21. Nach dem Verschwenken des Substrathalters 61 in die Position 61a gilt das gleiche für das Testglas 24 auf dem sich, ebenso wie auf den Substraten 21a eine Schicht aus niedrigbrechendem Material des Targets 58 niederschlägt. Auf die angegebene Weise wird erreicht, daß (gegebenenfalls mit Ausnahme der ersten Schicht) auf dem Testglas 23 nur Schichten aus hochbrechendem Material und auf dem Testglas 24 nur Schichten aus niedrigbrechendem Material aufgebaut werden. Die Vakuumkammer 50 ist über einen Saugstutzen 64 evakuierbar.

In Figur 4 ist anhand eines Diagrammes der Verlauf des Reflexionsverhaltens während des Aufbaus von 16 Viertelwellenlängenschichten dargestellt, das mittels eines herkömmlichen Meßverfahrens aufgenommen wurde, bei dem sämtliche Schichten auf dem gleichen Testglas niedergeschlagen wurde. Auf der Absizze sind die einzelnen Viertelwellenlängenschichten von 1 bis 16 aufgetragen, auf der Ordinate der reflektierte Anteil des Meßlichts. Die Meßkurve 65 zeigt ein deutliches Sinusverhalten, wobei die Amplitude, ausgehend vom unteren Bereich, mit zunehmender Schichtzahl deutlich sichtbar abnimmt, wobei etwa ab der achten bis zehnten Schicht eine für Meßzwecke auswertbare Differenz zwischen Maxima und Minima nicht mehr vorhanden ist. Die Differenz D2 zwischen

10

15

20

17 - 27 -

dem ersten Maximum  $\max_1$  und dem ersten Minimum  $\min_1$  der zweiten Schicht ist größer als die Differenz  $D_6$  zwischen dem dritten Maximum  $\max_3$  und dem dritten Minimum  $\min_3$  der sechsten Schicht. Wie bereits weiter ausgeführt wurde, muß bei dem klassischen Meßverfahren der Verstärkungsgrad des Fotometerverstärkers nach jeder Schicht in der Weise verstellt werden, daß die Differenzen  $D_1$ ,  $D_2$ , ...  $D_n$  zumindest annähernd gleich bleiben.

Figur 5 zeigt das Aussehen des Jeweils verstärkten Meßsignals gemäß Figur 4, und zwar ist 65a das Meßsignal für
eine aus TiO<sub>2</sub> bestehende Schicht Nr. 19, 65b das Meßsignal
für eine aus SiO<sub>2</sub> bestehende Schicht Nr. 20 und 65c das
Meßsignal für eine wiederum aus TiO<sub>2</sub> bestehende Schicht
Nr. 21. Es ist zu erkennen, daß das "Rauschen" zunimmt,
und daß eindeutige Maxima oder Minima nicht mehr feststellbar sind. In Figur 5 sind außerdem die Kurvenverläufe für
die differenzierten Meßsignale 66a, 66b und 66c eingetragen.
Es ist gleichfalls zu erkennen, daß die Nulldurchgänge 67a,
67b und 67c zu keinen eindeutigen Werten führen.

In Figur 6 ist gleichfalls in Diagrammform die Abhängigkeit der Intensität des reflektierten Meßlichtanteils während des Schichtaufbaus dargestellt, und zwar wurde die Meßkurve 68 durch das erfindungsgemäße Meßverfahren gewonnen, d.h. auf dem betreffenden Testglas wurde lediglich die Komponente mit dem hohen Brechungsindex aufgedampft, im vorliegenden Fall Viertelwellenlängenschichten aus TiO<sub>2</sub>

18

- 18 -

Auf der Absizze sind die Schichtnummem der auf den Substraten niedergeschlagenen Schichten aufgeführt, auf der Ordinate die Reflektionseigenschaften der Schicht bzw. Schichten. Im vorliegenden Falle befinden sich auf dem Testglas lediglich Schichten mit geradzahliger Bezifferung. Die Schichten geradzahliger Bezifferung befinden sich auf einem anderen Testglas. Es ist zu erkennen, daß die Differenz zwischen den Maxima und Minima von der sechsten bis zur zwanzigsten Schicht im wesentlicher/unverändert geblieben ist, und daß die Maxima und Minima deutlich ausgeprägt und meßtechnisch gut erfaßbar sind. Selbstverständlich nimmt die Intensität des reflektierten Meßlichtstrahls mit zunehmender Schichtdicke etwas ab. Bei einer optischen Schichtdicke von 20 Viertelwellenlängenschichten nimmt die Intensität gegenüber dem ersten Reflexionsmaximum um etwa 6% ab. Die Abnahme der Intensität ist auf Lichtverluste in der Schicht zurückzuführen, die von Absorption und Streuung herrühren. Extrapoliert man die Intensitätsabnahme, bis die Intensität nur noch 63% der Anfangsintensität beträgt, so wären hierzu rund 120 Viertelwellenlängenschichten erforderlich. Hieraus ergibt sich, daß der Einfluß der Gesamtschichtdicke auf das Reflexions- bzw. Transmissionsverhalten denkbar.

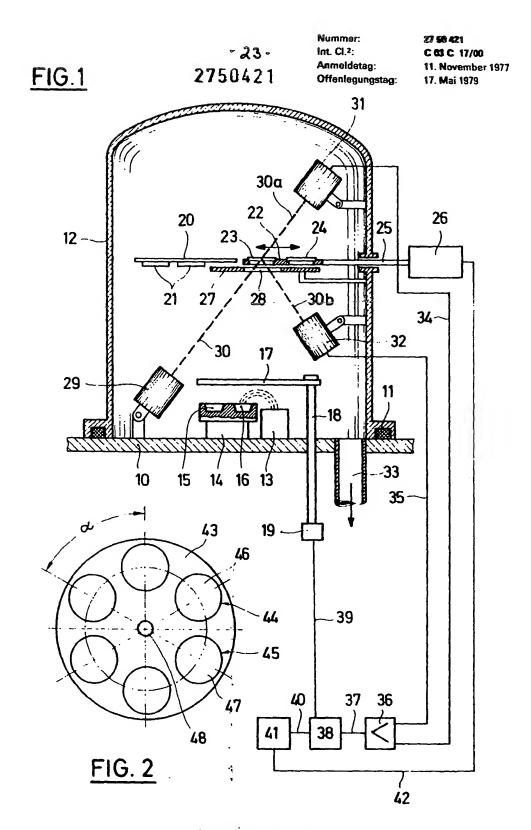
Figur 7 zeigt das Aussehen von unverstärkten Meßsignalen gemäß Figur 7, und zwar ist 68a des Meßsignal für eine aus TiO<sub>2</sub> bestehende Schicht Nr. 19, 68b das Meßsignal für eine SiO<sub>2</sub> bestehende Schicht Nr. 20 und 68c das Meßsignal für eine wiederum aus TiO<sub>2</sub> bestehende Schicht Nr. 21.

909820/0116

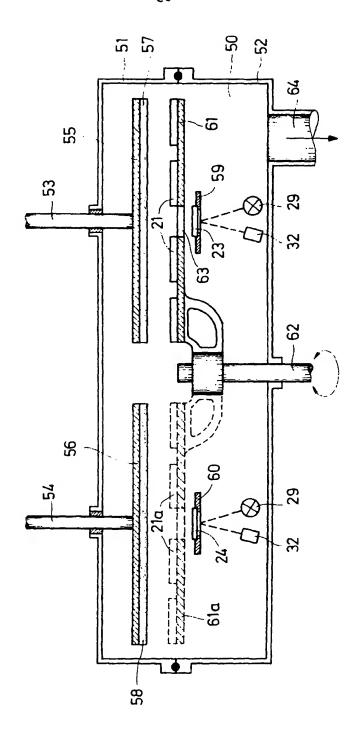
10

19 - 25 -

Bei den Meßsignalen 68a und 68c handelt es sich praktisch um im Maßstab veränderte Ausschnitte aus der Meßkurve 68 in Figur 6. Die Meßsignale 68a, 68b und 68c besitzen eindeutige Maxima bzw. Minima. In Figur 7 sind außerdem die Kurvenverläufe für die differenzierten Meßsignale 69a, 69b und 69c eingetragen. Es ist zu erkennen, daß die Nulldurchgänge 70a, 70b und 70c eindeutig definiert sind. Damit lassen sich einwandfrei Schalthandlungen für die Beendigung des Beschichtungsvorganges bei Erreichen einer Schichtdicke von einer Viertelwellenlänge auslösen, ohne daß es einer Änderung der Fotometerverstärkung bzw. einer Skalenspreizung bedarf.

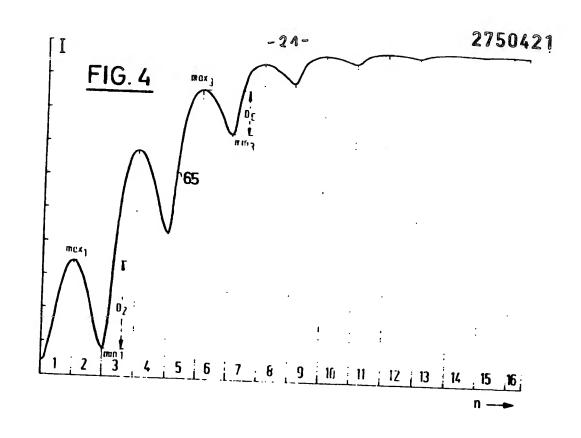


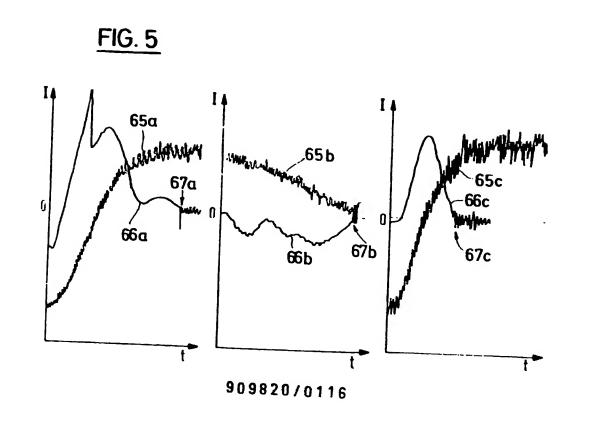
909820/0116

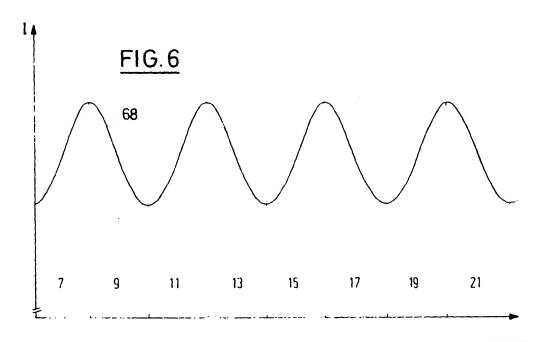


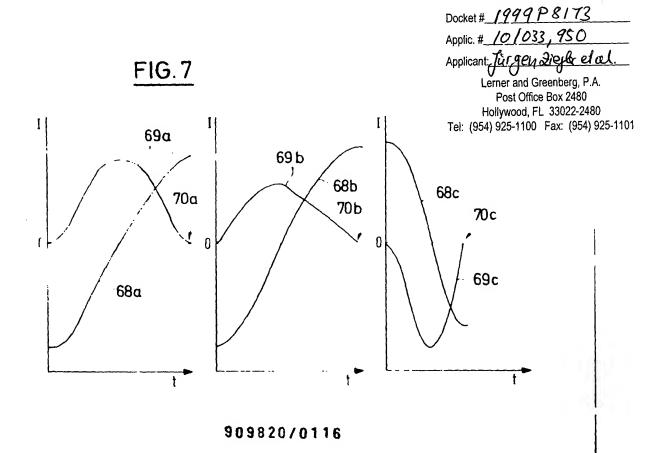
-16.3

909820/0116









BNSDCOLD -UE 322043141 1 -